# This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

# **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

# IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

#### (19)日本国特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号。

# 特開平11-61554

(43)公開日 平成11年(1999)3月5日

(51) Int.CL.		識別記号	F I	
D01F	6/06		D01F 6/06	z
C04B	16/06		C 0 4 B 16/06	<b>B</b>
D01F	6/46		D01F 6/46	В

# 審査請求 未請求 請求項の数2 FD (全 7 頁)

(21)出顧番号	<b>特願平9-236563</b>	(71)出題人 596133485
•		日本ポリケム株式会社
(22)出顧日	平成9年(1997)8月18日	東京都千代田区有楽町一丁目10番1号
	•	(72)発明者 小林 賢治
		神奈川県川崎市川崎区千島町3番1号 日
		本ポリケム株式会社川崎技術センター内
	· · ·	(72)発明者 松村 徹
	•	神奈川県川崎市川崎区千島町3番1号 日
		本ポリケム株式会社川崎技術センター内
	• •	(72)発明者 畑 俊邦
	•	神奈川県川崎市川崎区千島町3番1号 日
•		本ポリケム株式会社川崎技術センター内
		(74)代理人 弁理士 河偏 健二

# (54) 【発明の名称】 高耐熱性ポリプロピレン繊維

# (57)【要約】

【課題】 セメント補強用繊維状物として、オートクレープ養生温度170℃以上で融解しないポリプロピレン 繊維状物、特に175~180℃のオートクレープ養生 時に形態保持性に優れる新規ポリプロピレン繊維もしく はヤーンを提供する。

【解決手段】 アイソタクチックペンタッドフラクションが96%以上でかつメルトフローレイトが0.3~30g/10分を満たすホモポリプロピレン100重量部に8晶を形成させる造核剤を0.001~5重量部添加したポリプロピレン樹脂組成物を溶融成形後、延伸してなる高耐熱性ポリプロピレン繊維もしくはヤーンで、180℃におけるオートクレーブ養生後においてもその繊維形態は保持されている。

1

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 アイソタクチックペンタッドフラクションが96%以上でかつメルトフローレイトが0.3~30g/10分を満たすホモボリプロピレン100重量部にβ晶を形成させる造核剤を0.001~5重量部添加したボリプロピレン樹脂組成物を溶融成形後、延伸してなる高耐熱性ポリプロピレン繊維もしくはヤーン。

【請求項2】 セメント補強用繊維として用いる請求項 1記載の高耐熱性ポリプロピレンもしくはヤーン。

#### 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、高耐熱性ポリプロ ピレン繊維もしくはヤーンに関し、特にセメント補強用 繊維もしくはヤーンに関する。

#### [0002]

【従来の技術】セメント補強用繊維としては、従来アスベストが使用されていたが、アスベストは人体に悪影響を与えるためにその使用が規制され、この代替として近年ポリオレフィン繊維が使用され始めている。セメントはその成形を行う段階で、養生過程を必要とする。養生20はオートクレーブ内(10kgf/cm²)で170~180℃、数十時間行うものである。しかしながら通常のポリプロピレン繊維では融点が160~165℃であるため、この養生に耐えきれず融解してしまい、養生終了後にコンクリート中にポリプロピレンが繊維として存在しない問題が生じてくる。コンクリートの養生温度を165~170℃に下げれば、ポリプロピレン繊維が溶融することなく養生を行うことが出来るが、これでは養生に長時間必要で生産性低下を引き起こす。

#### [0003]

【発明が解決しようとする課題】本発明の目的は、上記の観点から、セメント補強用繊維状物として、オートクレーブ養生温度170℃以上で融解しないポリプロピレン繊維状物、特に175~180℃のオートクレーブ養生時に形態保持性に優れる新規ポリプロピレン繊維もしくはヤーンを提供するものである。

# [0004]

【課題を解決するための手段】本発明者らは、上記課題を達成すべく鋭意研究を行った結果、特定の立体規則性を持ったポリプロピレンにβ晶核剤を添加することによ 40って高耐熱性ポリプロピレン繊維が得られることを見出し、本発明を完成した。すなわち、本発明は、アイソタクチックペンタッドフラクションが96%以上でかつメルトフローレイトが0.3~30g/10分を満たすホモポリプロピレン100重量部にβ晶を形成させる造核剤を0.001~5重量部添加したポリプロピレン樹脂組成物を溶融成形後、延伸してなる高耐熱性ポリプロピレン繊維もしくはヤーンである。

#### [0005]

# 【発明の実施の形態】

#### 1. ポリプロピレン樹脂

本発明におけるポリプロピレン樹脂は、立体規則性の指 標であるアイソタクチックペンタッドフラクション(以 下、IPFという)が96%以上でかつメルトフローレ イト(以下、MFRという)が0.3~30を満たすホ モポリプロピレンである。IPFが96%未満である と、当該ポリプロピレン樹脂及びその成形物の融解温度 が低く、セメント補強材として好ましくない。MFRが 0.3未満であると、溶融成形(おもに繊維の紡糸)時 10 にダイス出口の圧力が上昇しすぎるため好ましくない。 また、MFRが30を超えると、ポリプロピレン中の高 分子量成分が少なくなり、延伸後の繊維又はヤーンに配 向結晶が少なく、その結果繊維又はヤーンの融解温度が 低くなり、セメント補強材として好ましくない。更に、 ポリプロピレンの分子量分布(MW/Mn)は、3.5 ~12が好ましく、特に4~9が好ましい。

2

#### 【0006】2. 8晶核剤

本発明において用いる β 晶を形成させる造核剤としては、一般式(1)又は(2)で表される一種若しくは二種以上のアミド系化合物である。

$$R^2-NHCO-R^1-CONH-R^3$$
 (1)

〔式中、R<sup>1</sup>は炭素数1~24の飽和若しくは不飽和の脂肪族カルボン酸残基、炭素数4~28の飽和もしくは不飽和の脂環族ジカルボン酸残基又は炭素数6~28の芳香族ジカルボン酸残基を表す。R<sup>2</sup>、R<sup>3</sup>は同一又は異なって、炭素数3~18のシクロアルキル基、炭素数3~12のシクロアルケニル基、一般式a、一般式b、一般式c又は一般式dで示される基を表す。〕

[0007]

30 【化1】

〔式中、R1は炭素数1~12の直鎖もしくは分岐鎖状のアルキル基又は炭素数2~12の直鎖状もしくは分岐状のアルケニル基、炭素数6~10のシクロアルキル基又はフェニル基を表す。〕

[0008]

【化2】

〔式中、R<sup>5</sup>は一般式 a における R<sup>4</sup>と同義である。〕 【0009】

【化3】

$$-R^6$$
 (c)

〔式中、R<sup>6</sup>は炭素数1~4の直鎖状又は分岐状のアル キレン基を表す。〕

[0010]

【化4】

〔式中、R7は一般式cにおけるR6と同義である。〕 [0011]

R9-CONH-R8-NHCO-R10 〔式中、R<sup>8</sup>は一般式(1)におけるR<sup>1</sup>と、R<sup>9</sup>は一般 式(1)におけるR2と、R10は一般式(1)における R³とそれぞれ同義である。〕

具体的には、N、N´ージシクロヘキシルー2、6ーナ フタレンジカルボキシアミド、N, N'ージシクロヘキ 10 シルテレフタルアミド、N, N'ージフェニルヘキサン ジアミド、N, N'ージシクロヘキサンカルボニルーp ーフェニレンジアミン、N, N´ージベンゾイルー1, 4 - ジアミノシクロヘキサン等が挙げられ、これらの8 晶造核剤として、新日本理化(株)よりエヌジェスター (商品名)として販売されている。

【0012】本発明において、8晶核剤の使用量はポリ プロピレン樹脂100重量部に対して0.001~5重 量部、好ましくは0.005~1重量部である。0.0 01重量部未満では、未延伸糸又はヤーン中に8晶が生 20 成し難く、5重量部を超えて含有しても効果の優位性は 認められず、逆に紡糸時に糸切れなどを引き起こす。当 該造核剤は、ポリプロピレン樹脂調製時に配合してもよ いし、別途調製した樹脂に添加してもよい。

# 【0013】3. その他の添加剤

本発明のポリプロピレン樹脂延伸繊維又はヤーンには、 使用目的に応じて適宜従来公知のポリオレフィン用改質 剤を併用することができる。例えば酸化防止剤、紫外線 吸収剤、光安定剤、有機カルボン酸、帯電防止剤、界面 活性剤、中和剤、分散剤、エポキシ安定剤、可塑剤、滑 30 剤、抗菌剤、難燃剤、充填剤、発泡剤、発泡助剤、架橋 剤、架橋助剤、顔料等である。酸化防止剤としては、フ ェノール系酸化防止剤、リン系酸化防止剤、イオウ系酸 化防止剤、アミン系酸化防止剤及びビタミン類などが挙 げられる。分散剤をかわた中和剤としては、金属石鹸、 ハイドロタルサイト類、リチウムアルミニウム複合水酸 化物塩、ケイ酸塩、金属酸化物、金属水酸化物などが挙 げられる。また、セメント中での繊維又はヤーンの分散 性を向上させるために、ポリエチレングリコール、ポリ エチレンオキサイド等の親水性のポリマーを0.1~2 40 〇重量部の範囲内で添加することも有効である。

【0014】4.ポリプロピレン繊維又はヤーンの製造 方法

# (1) 未延伸成形体の製造

未延伸繊維の成形は溶融成形で、一般に溶融押出成形に より行われる。例えば紡糸口金を通してポリプロピレン を溶融押出する事により延仲川フィラメントが得られ、 またフラットダイあるいはリングダイを通してポリプロ ピレンを押し出すことにより延伸用ヤーンが得られる。 また、インフレーションフィルム成形後に裁断すること 50 【0018】6.本発明の繊維又はヤーンをセメント補

により延伸用スプリットヤーンが得られる。本発明の8 晶核剤含有ポリプロピレン組成物を用い、このようにし て得られた未延伸ポリプロピレン成形体の延伸性を向上 させるために、未延伸成形体の結晶系の8晶化をさらに 促進することが好ましい。そのためには未延伸フィラメ ントあるいはヤーン成形時に比較的徐冷することが望ま しい。β晶の生成促進の手法として紡糸ノズル直下を加 熱保温することも有効な方法である。

#### 【0015】(2)延伸操作

延伸操作は1段あるいは2段以上の多段で行うことがで きる。延伸温度は70~150℃の範囲で、オーブン 内、熱板、違赤外線などを熱源として行う。延伸倍率 は、繊維の場合1.5~10倍、好ましくは2~7倍、 ヤーンの場合は2~16倍、好ましくは4~14倍であ る.

#### 【0016】(3)熱処理

このようにして得られたポリプロピレン繊維又はヤーン は所望により(拘束条件下で)熱処理を施すことができ る。この熱処理は一般に140~170℃、好ましくは 150~165℃の範囲内で、0.5~30分、好まし くは1~20分行う。この熱処理により配向結晶部の結 晶化が進行し更なる高融点化がもたらされる。オートク レーブ養生する場合、170~180℃の目的温度まで ゆっくりと2~5時間掛けて上げていくため、結果的に ポリプロピレン繊維に熱処理を施しているのと同じ状況 となっている。このため、熱処理を、オートクレーブ養 生時に兼ねて行ってもよい。

【0017】5. 本発明の繊維又はヤーンがセメント補 強材として適用されるセメント 本発明の繊維又はヤーンがセメント補強材として適用さ

れるセメントとしては、例えば、通常ポルトランドセメ ント、白色ボルトランドセメント、アルミナセメント、 シリカセメント、マグネシアセメント、ポゾランセメン トなどの水硬性セメント、石膏、石炭などの気硬性セメ ント、耐酸セメントなどの特殊セメントなどを挙げるこ とができる。また、上記セメントを用いたセメント組成 物としては、例えば、上述したセメントのうち一種また は二種以上に炭酸カルシウム、水酸化マグネシウムまた はチタンホワイトなどの無機材料や、必要に応じて小 石、砂などの骨材、パラフィン、ワックス、レゾール型 フェノール樹脂などの熱硬化性水溶性樹脂、各種のポリ マーエマルジョン、硬化促進剤、硬化遅延剤、減水剤な どを配合することにより得ることができる。このセメン ト組成物を硬化させる場合には、セメント組成物に水を 加える際のセメントと水との混合比、いわゆるC/W比 は1~10の範囲とすることが好ましい。C/W比が1 以下では水の量が多くなりすぎ、セメント硬化物の強度 が十分に高くならず、10より大きくなるとセメント組 成物の流動性が悪化する.

強材として用いるの使用態様

本発明の繊維又はヤーンをセメント補強材として用いる に際しては、繊維又はヤーンの形状によって使用する形 **態が異なる。ヤーンをセメント補強材とした場合には、** 上記セメント組成物が完全に硬化していない段階で、本 発明に係わるセメント補強材をロックボルトなどにより セメント組成物の半硬化物に固定し、さらにセメント組 成物を供給する方法などが用いられる。

【0019】また、繊維をセメント補強材とした場合に は、好ましくはセメント補強材繊維を3~30mm程度 10 の長さに切断した後、上記セメント組成物中に混入して 用いればよい。この場合、繊維長が30mmより長い と、セメント組成物中に均一に分散しづらくなり、逆に 3mmより短くなると十分な補強効果を得ることが出来 なくなることがある。また、繊維のセメント補強材を混 入させる量については、繊維セメント補強材の量が少な すぎると、十分な補強効果を得ることが出来ず、多すぎ るとセメント補強材が均一に分散しづらくなる。従っ て、セメント組成物100重量部に対し、セメント福強 材繊維の混入量は0.5~30重量部の範囲であるが、20 より好ましくは1~15重量部である。

【0020】7. 本発明の繊維又はヤーンをセメント補 強材として用いたセメント製品

本発明の繊維又はヤーンをセメント補強材として上記セ メント組成物に適用することにより得られる製品として は、種々のセメント製品が挙げられる。例えば、テトラ ボットなどの水中構造物、橋梁、トンネルなどの道路や 鉄道用構造物、ビル、住宅及び壁面など建造物、護岸ブ ロック、瓦などを挙げることが出来る。

#### [0021]

【実施例】以下に、実施例で本発明を詳細に説明する。 実施例における試験法は以下の通りである。

- (1) IPF: Macromolecules, 6, 9 25 (1973) に記載の13 C-NMRスペクトル法に より求めた。すなわち、13C-NMRスペクトルにおい て5個連続したプロピレン単量体単位を示すピークから アイソタクチック結合に相当するピーク分率を求めた。 ピークの帰属は、Macromolecules, 8, 687 (1975) に記載の方法にて行った。
- (2) MFR: JIS K 7210により荷重2.1 40 オートクレーブ養生: 脱型した後、オートクレーブ釜へ 6kg、230℃にて測定した。
- (3) DSC測定: サンプル(延伸繊維もしくはヤー ン) 約10mgについて、室温から走査温度10℃/分 にて210℃まで昇温して測定した。
- (4)分子量分布:GPCにて測定した。
- (5) 紡糸性:連続60分間紡糸時に30本中3本以上 断糸した場合を×とした。
- (6) 最高延伸倍率の評価:延伸工程において、20分 問延伸による糸切れが生じない上限の倍率とした。
- (7) オートクレーブ養生後の繊維形態評価手法: 茂生 50 【0026】実施例2~4

後のコンクリートテストピースを割り、その断面に残っ ている繊維形状で評価した。すなわち、ほぼ全部繊維状 態で残っているものを○、半分程度まで繊維状態で残っ ているものを△、半分も残っていないものを×とした。 【0022】実施例1

IPFが96%、MFRが2g/10分、分子量分布 (Mw/Mn)が6のホモポリプロピレン100重量部 に、酸化防止剤として Ir 1010及び Ir 168 (チ バガイギー製)を各々0.05重量部、中和剤としてカ ルシウムステアレートを0.05重量部、及びβ晶核剤 エヌジェスター (新日本理化(株)製)を0.1重量部 加え、スーパーミキサーを用いてブレンドした後、50 mmφの押出成形機にて230℃、75rpmのスクリ ュー回転数で溶融混練し、ペレット状のポリプロピレン を得た。

【0023】これをギアポンプ付きマルチフィラメント 紡糸機 (ダイス: 0.8mm o×30穴) を用いて、紡 糸温度290℃、巻取速度300m/分で溶融紡糸し、 約20デニールの未延伸糸を得た。次いで、フィードス ピード50m/分、フィードロール温度90℃、延伸点 のヒーター温度130℃、ドローロール温度110℃の 条件下で延伸を行った。最高延伸倍率は5倍で、4.5 倍延伸糸を得た。上記のようにして得られた延伸繊維を 長さ15mmに切断した後、ボルトランドセメント (秩 父小野田(株)製)、8号珪砂及び水を重量比で、ボル トランドセメント: 珪砂: 水=100:100:60と なるように配合してなるセメント組成物中に混入させ た。なお、セメント組成物と上記繊維状セメント補強材 との混合比は、重量比でセメント組成物:繊維状セメン ト補強材=100:1とした。

【0024】上記のようにして得られたセメントー繊維 状セメント補強材混合物を、長さ80mm、幅30m m、高さ20mmの型枠中に流し込み、次のような常圧 蒸気養生1日、次いでオートクレーブ養生を1日行っ た。

常圧蒸気養生:23℃で2~5時間前養生した後、65 ℃まで20℃/時間の速度で上げた後、3~5時間等温 養生。その後10~15時間かけ23℃までゆっくりと 冷却。

投入。3~6時間かけて180℃、10気圧まで加熱、 加圧した後、3~5時間等温等圧。その後、釜の外壁の 空間に水を張り7~10時間かけて冷却。

【0025】DSC測定による繊維状セメント補強材そ のものの融解ピーク、終了温度はそれぞれ180℃、1 84℃で、従来に比べ格段の融点上昇がみられ、その結 果、180℃におけるオートクレーブ養生後においても その繊維形態を保持していることが確認された。結果を 表 1 に示す。

β晶核剤エヌジェスター添加量を0.005、1、5重 量部とした以外は、実施例1と同様にして延伸倍率4~ 4.5倍の繊維状セメント補強材を得、かつ実施例1と 同様にして試験サンアルを得た。その結果、DSC測定 による融解ピーク、終了温度はそれぞれ176~180 ℃、180~184℃と格段の融点上昇が見られ、18 ○℃におけるオートクレーブ養生後においてもその繊維 形態を保持していることが確認された。 結果を表1に示

#### 【0027】実施例5

IPFが96.3%、MFRが2g/10分、分子量分 布が12のホモポリプロピレンを用いた以外は、実施例 1と同様にして延伸倍率4.2倍の繊維状セメント補強 材を得、かつ実施例1と同様にして試験サンプルを得 た。その結果、DSC測定による融解ピーク、終了温度 はそれぞれ181℃、184℃と格段の融点上昇が見ら れ、180℃におけるオートクレーブ養生後においても その繊維形態を保持していることが確認された。結果を 表1に示す。

# 【0028】実施例6

IPFが97、0%、MFRが15g/10分、分子量 分布が6.2のホモポリプロピレンを用いた以外は、実 施例1と同様にして延伸倍率5.5倍の繊維状セメント 補強材を得、かつ実施例1と同様にして試験サンプルを 得た。その結果、DSC測定による融解ピーク、終了温 度はそれぞれ177℃、181℃と格段の融点上昇が見 られ、180℃におけるオートクレーブ養生後において もその繊維形態を保持していることが確認された。結果 を表1に示す。

#### 【0029】実施例7

IPFが97.3%、MFRが30g/10分、分子量 分布が4.5のホモボリプロピレンを用いた以外は、実 施例1と同様にして延伸倍率6倍の繊維状セメント補強 材を得、かつ実施例1と同様にして試験サンプルを得 た。その結果、DSC測定による融解ピーク、終了温度 はそれぞれ176℃、180℃と格段の融点上昇が見ら れ、180℃におけるオートクレーブ養生後においても その繊維形態を保持していることが確認された。結果を 表1に示す。

# 【0030】比較例1

IPFが92.0%、MFRが2g/10分、分子量分 布が6のホモポリプロピレンを用いた以外は、実施例1 と同様にして延伸倍率4.5倍の繊維状セメント補強材 を得、かつ実施例1と同様にして試験サンプルを得た。 その結果、DSC測定による融解ピーク、終了温度はそ れぞれ160℃、165℃と融点は低く、180℃にお けるオートクレーブ養生後においてその繊維形態は保持 されていないことが確認された。結果を表1に示す。

## 【0031】比較例2

量分布が6.2のホモポリプロピレンを用いた以外は、 実施例1と同様にして延伸倍率6.5倍の繊維状セメン ト補強材を得、かつ実施例1と同様にして試験サンプル を得た。その結果、DSC測定による融解ピーク、終了 温度はそれぞれ166℃、169℃と融点は低く、18 0℃におけるオートクレーブ養生後においてその繊維形 態は保持されていないことが確認された。 結果を表1に 示す.

8

#### 【0032】比較例3

10 β晶核剤エヌジェスターの添加量を8重量部とした以外 は、実施例1と同様にして延伸倍率4.5倍の繊維状セ メント補強材を得、かつ実施例1と同様にして試験サン アルを得た。その結果、DSC測定による融解ピーク、 終了温度はそれぞれ180℃、184℃と融点は高く、 180℃におけるオートクレーブ養生後においてその繊 維形態は保持されていることが確認されたが、紡糸時に 糸切れが多発するといった紡糸性に問題が発生した。結 果を表1に示す。

#### 【0033】比較例4

20 B晶核剤エヌジェスターの添加量を0.0007重量部 とした以外は、実施例1と同様にして延伸倍率3.2倍。 の繊維状セメント補強材を得、かつ実施例1と同様にし て試験サンプルを得た。その結果、DSC測定による融 解ピーク、終了温度はそれぞれ172℃、176℃で、 180℃におけるオートクレーブ養生後においてその維 維形態は保持性は芳しくなかった。 結果を表1に示す。 【0034】比較例5

β晶核剤エヌジェスターの代わりにソルビトール系造核 剤を0.2重量部用いた以外は、実施例1と同様にして 30 延伸倍率3倍の繊維状セメント補強材を得、かつ実施例 1と同様にして試験サンプルを得た。その結果、DSC 測定による融解ピーク、終了温度はそれぞれ171℃、 176℃で、180℃におけるオートクレーブ養生後に おいてその繊維形態は保持性は芳しくなかった。結果を 表1に示す。

## 【0035】比較例6

**β晶核剤エヌジェスターの代わりにリン系造核剤である** NA11 (旭電化工業 (株) 製) を 0. 2 重量部用いた 以タトは、実施例1と同様にして延伸倍率3倍の繊維状セ メント補強材を得、かつ実施例1と同様にして試験サン プルを得た。その結果、DSC測定による融解ピーク、 終了温度はそれぞれ172℃、177℃で、180℃に おけるオートクレーブ養生後においてその繊維形態の保 持性は芳しくなかった。 結果を表 1 に示す。

#### 【0036】比較例7

IPFが97.0%、MFRが15g/10分、分子量 分布が6.2のホモポリプロピレンを用い、B晶核剤エ ヌジェスターの代わりにソルビトール系造核剤を0.2 重量部用いた以外は、実施例1と同様にして延伸倍率4 IPFが96.8%、MFRが100g/10分、分子 50 倍の繊維状セメント補強材を得、かつ実施例1と同様に

して試験サンプルを得た。その結果、DSC測定による 融解ビーク、終了温度はそれぞれ171℃、175と融 点は低く、180℃におけるオートクレーブ養生後にお いてその繊維形態は保持されていないことが確認され た。結果を表1に示す。

#### 【0037】比較例8

IPFが97.1%。MFRが30g/10分、分子量 分布が4.5のホモポリプロピレンを用い、β晶核剤エ ヌジェスターの代わりにリン系造核剤であるNA11

\* 実施例1と同様にして延伸倍率4.5倍の繊維状セメン ト補強材を得、かつ実施例1と同様にして試験サンプル を得た。その結果、DSC測定による融解ピーク、終了 温度はそれぞれ172℃、176℃と融点は低く、18 ○℃におけるオートクレーブ養生後においてその繊維形 態は保持されていないことが確認された。 結果を表1に 示す。

10

[0038]

【表1】

(旭電化工業(株)製)を0.2重量部用いた以外は、\*10

	(X)	MFR (g/10分)	M w /M n	岩核 利 A (重量	近核 別B (重量	遊് 第C (重量 節)	勒永住	最高 延伸 倍率	延伸份率	兼处理	散解ビ -ク製 度(で)	動解教 了製度 (で)	180℃、10気 圧オートラシーフ養 生時の観線の 形態保持性
失监例1	96	2	6	0.1	-	_	0	5	4.5	有	180	184	0
実施例2	96	2	6	0.005	-	-	0	4.5	4	有	176	180	0
史施例3	96	2	6	1	_	_	0	5	4.5	有	180	184	0
突施例4	96	2	6	5		_	0	5	4.5	有	180	184	Ō
実施例5	96.3	2 ·	12	0.1	_	_	0	4.7	4.2	有	181	184	0
実施例6	97	15	6.2	0.1	-	-	0	6	5,5	有	177	181	0
- 実施例7	97.1	30	4.5	0.1	-	_	0	6.5	В	有	175	180	0
比較例1	62	2	6	0.1	_	-	0	5	4.5	有	160	165	×
比较例2	98.8	100	6.2	0.1	-	_	0	7	6.5	有	166	169	×
比較例3	96	2	6	8	-	1	×	5	4.5	有	180	184	0
比较例4	96	2	6	0.0007	-	1	0	3.7	3.2	有	172	176	Δ
比較例5	96	2	6	-	0.2	-	0	3.5	3	材	171	176	Δ
比較何6	96	2	6	-	1	0.2	0	3.5	3	有	172	177	Δ
比較例7	97	15	6.2	-	0.2	-	0	4.5	4	有	171	175	Δ
比較例8	97.1	30	4.5	-	-	0,2	0	5	4.5	有	172	176	Δ

最処理を160℃にて5分間行った。

造核剤A:β 基造検剤(エヌジェスター)

造板剤目:ソルビトール系造板剤 造核剤C:リン系造核剤(NA 11)

#### 【0039】実施例8

実施例1で調製したペレット状のポリプロピレンを用 い、押出温度230℃、ブローアップ比0.90でイン フレーションフィルムを成形したのち、これを幅方向に 裁断し、延伸を施した。延伸は熱板135℃、熱セット (熱処理) 温度150℃、巻き取りロールスピードは1 00m/分とし、繰出ロールスピードを調整し延伸倍率 を決定した。こうして、最高延伸倍率13倍で、12倍 延伸ヤーンを得た。前記延伸ヤーンをセメント補強材と 40 して実施例1と同様にして、試験サンプルを得た。

【0040】その結果、DSC測定による延伸テープの 融解ビーク、終了温度はそれぞれ180℃、183℃と 融点は高く、180℃におけるオートクレーブ養生後に おいてその繊維形態は保持されていることが確認され た。結果を表2に示す。

# 【0041】実施例9~11

β晶核剤エヌジェスター添加量を0.005、1、5重 量部とした以外は、実施例8と同様にして延伸倍率12 ~12.5倍のヤーン状セメント補強材を得、かつ実施※50 布が6のホモボリプロピレンを用いた以外は、実施例8

※例1と同様にして試験サンプルを得た。その結果、DS C測定による補強材の融解ピーク、終了温度はそれぞれ 177~180℃、181~183℃と格段の融点上昇 が見られ、180℃におけるオートクレーブ養生後にお いてもその形態を保持していることが確認された。結果 を表2に示す。

#### 【0042】実施例12

IPFが97.0%、MFRが15g/10分、分子量 分布が6.2のホモポリプロピレンを用いた以外は、実 施例8と同様にして延伸倍率13倍のヤーン状セメント 補強材を得、かつ実施例1と同様にして試験サンプルを 得た。その結果、DSC測定による融解ピーク、終了温 度はそれぞれ177℃、181℃と格段の融点上昇が見 られ、180℃におけるオートクレーブ充生後において もその形態を保持していることが確認された。結果を表 2に示す。

#### 【0043】比較例9

IPFが92.0%、MFRが2g/10分、分子量分

と同様にして延伸倍率12.5倍のヤーン状セメント補 強材を得、かつ実施例1と同様にして試験サンプルを得 た。その結果、DSC測定による融解ピーク、終了温度 はそれぞれ162℃、167℃と融点は低く、180℃ におけるオートクレーブ養生後においてもその繊維形態 は保持されていないことが確認された。結果を表2に示 す.

## 【0044】比較例10

IPFが96.8%、MFRが100g/10分、分子 量分布が6.2のホモボリプロピレンでは、インフレー 10 IPFが97.0%、MFRが15g/10分、分子量 ションフィルムの成形が出来ず評価不可能であった。結 果を表2に示す。

#### 【0045】比較例11

エヌジェスターの代わりにソルビトール系造核剤を0. 2重量部とした以外は、実施例8と同様にして延伸倍率 8倍のヤーン状セメント補強材を得、かつ実施例1と同 様にして試験サンプルを得た。その結果、DSC測定に よる融解ピーク、終了温度はそれぞれ170℃、175 でで、180℃におけるオートクレーブ養生後において その形態の保持性は芳しくなかった。結果を表2に示

#### \*【0046】比較例12

エヌジェスターの代わりにNA11を0.2重量部とし た以外は、実施例8と同様にして延伸倍率8倍のヤーン 状セメント補強材を得、かつ実施例1と同様にして試験 サンプルを得た。その結果、DSC測定による融解ビー ク、終了温度はそれぞれ172℃、176℃で、180 ℃におけるオートクレーブ養生後においてその形態の保 特性は芳しくなかった。 結果を表2に示す。

12

#### 【0047】比較例13

分布が6.2のホモポリプロピレンを用い、エヌジェス ターの代わりにソルビトール系造核剤を0.2重量部と した以外は、実施例8と同様にして延伸倍率8倍のヤー ン状セメント補強材を得、かつ実施例1と同様にして試 験サンプルを得た。その結果、DSC測定による融解ビ ーク、終了温度はそれぞれ171℃、175℃と融点は 低く、180℃におけるオートクレーブ養生後において その形態は保持されていないことが確認された。結果を 表2に示す。

# [0048]

【表2】

	IPF (X)	MFR (g/10分)	Mw /Mn	遊枝 翔 A (原量 部)	造模 新B (重量 部)	造核 剤C (重量)	成形性	最高 延伸 倍率	延伸倍率	無処理	数解ピ - ク担 度(で)	·融解終 了温度 (で)	180℃、10気 圧オートタレーフ費 生時の繊維の 形態保持性
実施例8	96	2	6	0.1	1	1	0	13.4	12.5	有	180	183	0
実施例9	96	2	6	0.005		1	0	13	12	有	177	181	0
奖施例10	96	2	6	. 1	-	-	0	13.5	12.5	有	180	183	. 0
実施例11	96	2	6	- 5	1	1	0	13.5	12.5	有	180	183	0
実施例12	.97	15 ·	6.2	0.1	_	ı	0	. 14.	13	有	177	181	0
比較例9	92	2	6	0.1	-	ı	0	13.5	12.5	有	162	167	×
比較例10	96.8	100	6.2	0.1	-	-	×	1	-	-	_	-	_
比較例11	96	2	6	_	0.2	-	0	8	8	有	170	175	Δ
比較例12	96	2	6		-	0.2	0	9	В	有	172	176	Δ
比較例13	97	15	6.2	-	0.2	-	0	9	8	有	171	175	Δ

熱処理を150℃にて5分回行った。

造核剤A:β晶造核剤(エヌジェスター)

遺核剤B:ソルピトール系遺核剤

造核剤C:リン系造核剤(NA 11)

#### [0049]

ーンは、高立体規則性のポリプロピレンに8晶核剤を添 加した組成物から得られた高耐熱性繊維もしくはヤーン※ ※であり、セメント補強材として用いると、過酷な養生下

【発明の効果】本発明のボリプロピレン繊維もしくはヤ 40 においてもその繊維形態が維持され、セメント補強材と してその効果を十分に発揮できる。

PAT-NO:

JP411061554A

DOCUMENT-IDENTIFIER:

JP 11061554 A

TITLE:

HIGHLY HEAT-RESISTANT POLYPROPYLENE

FIBER

PUBN-DATE:

March 5, 1999

INVENTOR-INFORMATION:

NAME

KOBAYASHI, KENJI MATSUMURA, TORU HATA, TOSHIKUNI

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME

NIPPON PORIKEMU KK

COUNTRY

N/A

APPL-NO:

JP09236563

APPL-DATE:

August 18, 1997

INT-CL (IPC): D01F006/06, C04B016/06, D01F006/46

#### ABSTRACT:

PROBLEM TO BE SOLVED: To obtain a polypropylene fibrous material which does not melt at ≥170°C autoclave curing temperature, polypropylene fiber or yarn excellent in shape retaining property in autoclave curing at 175-180° C as fibrous material for reinforcing cement.

SOLUTION: This highly heat-resistant polypropylene fiber or yarn is obtained by melt-molding a polypropylene resin composition obtained by adding 0.001-5 pts.wt. nucleating agent forming β crystal to 100

pts.wt. homopolypropylene having ≥96% isotactic pentad fraction and satisfying 0.3-30 g/10 min melt flow rate and drawing the molded material. In the fiber or yarn, the fiber shape is retained even in autoclave curing at 180°C.

COPYRIGHT: (C) 1999, JPO